

PCT/KR 03/01501 #2
RKR 26.07.2003

Rec'd PCT/PTO 25 JAN 2005

REC'D 13 AUG 2003

WIPO

PCT

대한민국
KOREAN INTELLECTUAL
PROPERTY OFFICE

별첨 사본은 아래 출원의 원본과 동일함을 증명함.

This is to certify that the following application annexed hereto
is a true copy from the records of the Korean Intellectual
Property Office.

출원번호 : 10-2002-0044170
Application Number

출원년월일 : 2002년 07월 26일
Date of Application JUL 26, 2002

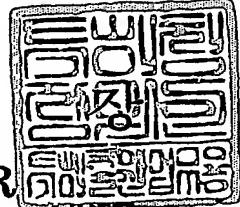
출원인 : 주식회사 코오롱
Applicant(s) KOLON IND. INC./KR

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2003 년 07 월 26 일

특허청

COMMISSIONER



BEST AVAILABLE COPY

【서지사항】

【서류명】	특허출원서
【권리구분】	특허
【수신처】	특허청장
【참조번호】	0001
【제출일자】	2002.07.26
【발명의 명칭】	고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사 및 그의 제조방법
【발명의 영문명칭】	A high strength low shrinkage polyester drawn yarn, and a process of preparing for the same
【출원인】	
【명칭】	주식회사 코오롱
【출원인코드】	1-1998-003813-6
【대리인】	
【성명】	조 활 래
【대리인코드】	9-1998-000542-7
【포괄위임등록번호】	1999-008004-1
【발명자】	
【성명의 국문표기】	김윤조
【성명의 영문표기】	KIM, Yun-Jo
【주민등록번호】	701226-1109529
【우편번호】	730-764
【주소】	경상북도 구미시 봉곡동 현대아파트 104동 905호
【국적】	KR
【발명자】	
【성명의 국문표기】	이수진
【성명의 영문표기】	LEE, Su-Jin
【주민등록번호】	751224-1047210
【우편번호】	730-030
【주소】	경상북도 구미시 공단동 212
【국적】	KR
【취지】	특허법 제42조의 규정에 의하여 위와 같이 출원합니다. 대리인 조 활 래 (인)

10044170

출력 일자: 2003/8/1

【수수료】

【기본출원료】	18	면	29,000	원
【가산출원료】	0	면	0	원
【우선권주장료】	0	건	0	원
【심사청구료】	0	항	0	원
【합계】			29,000	원
【첨부서류】			1. 요약서·명세서(도면)_1통	

【요약서】

【요약】

본 발명은 산업용사로 사용되는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사 및 그의 제조방법에 관한 것이다. 본 발명의 제조방법은 냉각 지연 영역(I)이 설치된 직접 방사 연신(DSD) 공정으로 폴리에스테르사를 제조시에, 냉각지연 영역(I) 내에 위치하는 단열판(3)의 하단 바닥면으로부터 하방 500~1,500mm 위치에 오일링 장치(8)을 설치하여 방사중인 원사에 방사오일을 부착하면서 방사구금에서 토출된 용융 폴리머의 고화점을 균일하게 해 주며, 이완영역(III)의 고넷로울러 사이에 1~2개의 텐션가이드(9)를 설치하여 원사의 이완응력을 조절해 주는 것을 특징으로 한다. 그 결과 본 발명으로 제조된 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사는 각종 물성이 향상되고 조업성도 개선된다.

【대표도】

도 2

【색인어】

산업용사, 폴리에스테르 연신사, 고강력 저수축, 고화점, 직접 방사 연신, 냉각지연 영역, 오일링 장치, 연신성

【명세서】

【발명의 명칭】

고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사 및 그의 제조방법 {A high strength low shrinkage polyester drawn yarn, and a process of preparing for the same}

【도면의 간단한 설명】

도 1은 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제조하는 종래 기술의 공정 개략도

도 2는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제조하는 본 발명의 공정 개략도.

※ 도면중 주요부분에 대한 부호설명

1 : 방사구금 2 : 후드히터(Hood Heater) 3 : 단열판

4 : 냉각챔버(Quenching chamber) 4a : 쿤칭스크린(Quenching screen)

5, 8 : 오일링 장치 6a~6f : 제1고렛로울러~제6고렛로울러

7 : 와인더 9 : 텐션가이드 I : 냉각 지연 영역

II : 스트랫칭 영역 III : 이완 영역

【발명의 상세한 설명】

【발명의 목적】

【발명이 속하는 기술분야 및 그 분야의 종래기술】

<9> 본 발명은 시트벨트 또는 웹빙(Webbing) 등의 제조에 사용되는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사 및 그의 제조방법에 관한 것이다.

<10> 구체적으로 본 발명은 고강력 저수축성 폴리에스테르 미연신사를 직접 방사 연신(이하 'DSD'라고 한다) 공법으로 제조 할 때, 방사구금에서 토출된 용융 폴리머들의 고화점

(Solidification)을 균일화 시켜 주므로서 미연신사의 각 필라멘트들 간의 물성을 균일하게 제어하는 방법에 관한 것이다.

<11> 더욱 구체적으로 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 DSD 공법으로 제조시 생산성 향상을 위해 방사속도를 올릴 때에도 용융폴리머들의 고화점 변동을 최소화시켜 미연신사의 균제도를 향상시킬 수 있고, 그 결과 연신성 및 조업성도 개선할 수 있는 방법에 관한 것이다.

<12> 일반적으로 산업용사로 사용되는 폴리에스테르 연신사는 냉각지연 영역(I)이 설치된 방사 및 연신 공정으로 제조되고 있다.

<13> 구체적인 종래기술로서는 도 1과 같이 방사구금(1)과 냉각챔버(4) 사이에 후드히터(2)와 단열판(3)이 상하로 배열된 냉각지연 영역(I)을 설치하여 미연신사의 배향성을 억제하여 연신성을 향상시키는 방법이 사용되어 왔다.

<14> 상기 종래기술에서는 방사구금(1)에서 토출된 용융폴리머를 고온의 후드히터(2)와 모노머 흡착용 단열판(3)을 차례로 통과시킨 후 주로 오픈-타입(개방식)인 냉각챔버(4)에서 고화시켜 미연신사를 제조한 다음, 상기 미연신사에 방사오일을 급유하고 고배율로 연신하여 연신사를 제조하였다.

<15> 그러나, 이와 같은 종래의 방식은 방사속도 증가시 미연신사의 배향도가 증가하고 고화점이 하락하며 냉각이 불균일하게되어 미연신사 필라멘트들 간의 균제도가 저하되는 문제가 있었다. 이와 같이 미연신사 필라멘트들 간의 균제도가 저하됨에 따라 연신공정에서의 연신성이 불량하게 되고 결국 연신사에 모우 등이 발생하여 품질이 저하되게 된다.

<16> 따라서, 종래의 방법으로는 일정수준 이상으로 방사속도를 높일 수 없는 한계가 있었고, 이로인해 생상성 향상에도 한계가 있었다.

<17> 본 발명의 목적은 이와 같은 종래의 문제점을 해결할 수 있도록 방사속도 증가시에도 용융폴리머들의 고화점을 균일하게 관리함으로서 연신성 및 생산성을 향상시킬 수 있는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법을 제조하기 위한 것이다.

<18> 또다른 본 발명의 목적은 물성 및 품질이 우수하여 산업용사로 유용한 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제공하기 위한 것이다.

【발명이 이루고자 하는 기술적 과제】

<19> 본 발명은 직접 방사 연신 공정으로 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제조시 생산성 향상을 위해 방사속도를 증가시킬 때에도 연신성 및 원사물성이 저하되지 않도록 용융폴리머들의 고화점 및 이완처리시 원사 장력을 균일하게 관리할 수 있는 방법을 제공하고자 한다. 또한 본 발명은 원사물성 및 품질이 양호하여 시트벨트 등의 산업용사로 유용한 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제공하고자 한다.

【발명의 구성 및 작용】

<20> 이와 같은 과제들을 달성하기 위한 본 발명의 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법은, 방사구금(1)과 냉각챔버(4) 사이에 후드히터(2)와 단열판(3)이 상하로 배열된 냉각지연 영역(I)이 설치되어 있는 직접 방사 연신(Direct spin draw) 공정으로 고강력 저수축성 폴리에스테르를 제조함에 있어서, 상기 단열판(3)의 하단 바닥면으로부터 하방 500~1,500mm 위치에 오일링 장치(8)을 설치하여 방사중인 원사에 방사오일을 부착하고, 이완영역(III)의 고넷로울러 사이에 1~2개의 텐션가이드(9)를 설치하여 원사의 이완응력을 조절하는 것을 특징으로 한다.

<21> 또한 본 발명의 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사는 170°C에서 초기하중 0.11g/d로 측정한 열응력 수치가 0.015~0.065g/d이고, 170°C에서 초기하중 0.01g/d로 측정한 열응력 수치가 0.003~0.020g/d이고, 170°C에서 측정한 수축응력 평균값이 0.02~0.10g/d인 것을 특징으로 한다.

<22> 이하, 본 발명을 상세하게 설명한다.

<23> 본 발명은 고유점도가 0.78~0.90인 폴리에스테르 고상증합 칩(Chip)을 방사구금(1)을 통해 273~288°C의 방사온도로 토출시킨 다음, 토출된 용융폴리머(Melt polymer)를 후드히터(2)와 단열판(3)이 상하로 배열되어 있는 냉각지연 영역(I) 내로 통과시키면서 용융폴리머의 냉각을 자연시킨다.

<24> 이때 상기 후드히터(2)의 온도는 270~330°C로 하고, 길이는 200~400mm로 하는 것이 바람직하다. 만약, 후드히터(2)의 온도가 270°C 미만이고 길이가 200mm 미만인 경우에는 연신성이 떨어져 제사가 곤란해 질 수 있다. 또한, 후드히터(2)의 온도가 330°C를 초과하고 길이가 400mm를 초과하는 경우에는 용융폴리머가 분해되어 원사강력이 저하될 수도 있다.

<25> 한편, 상기 단열판(3)의 길이는 60~300mm인 것이 바람직하다. 단열판(3)의 길이가 60mm 미만인 경우에는 냉각지연 효과가 발현되지 않을 수 있고. 길이가 300mm를 초과하는 경우에는 용융폴리머의 고화점이 지나치게 하락되고, 이로인해 방사장력이 급격하게 감소되어 권취가 곤란하게 될 수도 있다.

<26> 또한, 냉각지연 영역(I) 내의 원사 체류시간은 0.02~0.08초로 조절하는 것이 바람직하다. 상기 체류시간이 0.02초 미만인 경우에는 용융폴리머의 냉각지연 효과가 감소될 수도 있으며, 미연신사의 복굴절율이 높아져 연신성이 저하될 수도 있다. 한편, 상기 체류시간이

0.08초를 초과하는 경우에는 방사구금(1)에서 토출된 미연신사의 장력이 저하되어 와류현상 등으로 모우 및 절사가 심하게 될수 있고, 이로인해 조업이 곤란하게 될 수도 있다.

<27> 계속해서, 상기와 같이 냉각지연 영역(I)을 통과한 용융폴리머를 냉각챔버(4) 내에서 고화시킴과 동시에 오일링 장치(5)로 용융폴리머에 방사오일을 부여하거나, 냉각챔버(4) 내에서 고화시킨 직후에 오일링 장치(8)로 고화된 미연신사에 방사오일을 부여한다.

<28> 이와 같이 본 발명의 제조방법은 용융폴리머 또는 미연신사의 모노필라멘트들의 고화점과 물성을 균일하게 하기 위하여 이들이 고화되는 중 또는 고화 직후에 오일링 장치(8)로 방사오일을 부여하는 것을 특징으로 한다.

<29> 상기 오일링 장치(8)는 단열판(3)의 하단 바닥면으로부터 500~1,500mm의 하방 위치에 설치한다. 단열판(3)과의 거리가 500mm 미만인 경우에는 방사오일이 변성되거나 용융폴리머가 급격하게 냉각되어 미연신사의 내외충들이 불균일하게 되어 권취가 어렵게 된다. 한편, 단열판(3)과의 거리가 1,500mm를 초과하는 경우에는 냉각지연 효과가 미미하게 되는 문제가 발생된다.

<30> 이때 방사속도는 500~800m/분으로, 방사장력은 0.10~0.25g/d 이하로 조절하는 것이 더욱 바람직 하다. 방사속도가 500m/분 미만인 경우에는 사란 발생으로 원사품질이 저하 될 수 있고, 800m/분을 초과하는 경우에는 모우가 발생되어 조업성이 저하될 수도 있다.

<31> 계속해서, 앞에서 설명한 바와 같이 고화처리되고 방사오일이 부착된 미연신사를 스트레칭 영역(II)인 제1고렛로울러(6a)와 제4고렛로울러(6d) 사이에서 연신 및 열처리 한다.

<32> 사도유지 및 2차적인 오일링을 위해 제1고렛로울러(6a) 상부에 오일링 장치(5)를 설치 할 수도 있다.

33> 상기 스트랫칭 영역(Ⅱ)에서의 연신배율은 5~6배로 조절하는 것이 바람직하고, 열처리 온도는 210~250°C로 조절하는 것이 바람직 하다.

34> 연신배율이 5배 미만인 경우에는 원사강력이 저하될 수 있고, 6배를 초과하는 경우에는 모우발생으로 원사품질이 저하 될 수 있다.

35> 열처리 온도가 210°C 미만인 경우에는 원사의 수축성이 향상되어 원사의 형태안정성 및 내열성이 저하될 수 있고, 250°C를 초과하는 경우에는 절사 및 고дет로울러 상에 타르 발생이 많아져 조업성이 저하 될 수도 있다.

<36> 계속해서, 스트랫칭 영역(Ⅱ)을 통과한 연신사를 제4고дет로울러(6d)와 제6고дет로울러(6f) 사이의 이완영역(Ⅲ)에서 150~220°C의 이완온도 및 5~12%의 이완율로 이완처리하여 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사를 제조한다.

<37> 이완온도가 220°C를 초과하는 경우에는 이완응력을 낮추기 어려우며, 150°C 미만인 경우에는 고дет로울러 상에서 원사의 유동이 심하게되어 권취가 어렵게 될 수 있다. 또한, 이완율이 5% 미만이면 요구되는 저수축 특성이 발현되기 어렵고, 12%를 초과하면 고дет로울러 상에서 원사유동이 심하게 된다.

<38> 본 발명의 제조방법은 고속방사시에도 미연신사의 배향성을 낮게 유지할 수 있어서, 연신시 고배율 연신이 가능하다. 또한 본 발명의 제조방법은 미연신사의 물성을 균일하게 관리 할 수 있어서, 연신사의 물성도 균일하게 관리 할 수 있고 품질도 향상시킬 수 있다.

<39> 이와 같이 제조된 본 발명의 폴리에스테르 연신사는 170°C ×초기하중 0.11g/d의 측정조건에서의 열응력 수치가 0.015~0.065g/d이고, 170°C에서 초기하중 0.01g/d로 측정한 열응력 수치가 0.003~0.020g/d이고, 170°C에서 측정한 수축응력 평균값이 0.02~0.10g/d이다.

<0> 또한 본 발명의 폴리에스테르 연신사는 복굴절율(Δn)이 0.1800~0.1950 이고, 결정화도 (X_c)가 49.5~55.0% 이고, 비정배향도(f_a)가 0.44~0.55이고, 결정배향도(f_c)가 0.905~0.925이다.

<1> 또한, 본 발명의 폴리에스테르 연신사는 170°C 2분의 측정조건 하에서 0.01g/d 초기하중 적용시 0.10~1.60%의 수축율을 갖고, 170°C 2분의 측정조건 하에서 0.10g/d의 초기하중 적용 시에는 -1.0% 내지 -1.5%의 수축율을 갖는다. 그 결과, 본 발명의 폴리에스테르 연신사는 고강력과 동시에 낮은 저수축성을 갖는다.

<42> 본 발명에 있어서 원사의 물성 등은 아래와 같은 방법으로 측정 하였다.

<43> 수축율(%)

<44> 일정장력 하에서 원사 수축율을 170°C 2분의 측정조건 하에서 테스트리트사 (Testrite Co.)의 테스트리트(Testrite) MK-V 기기로 측정한다.

<45> 방사응력(g)

<46> 텐션-미터를 사용하여 제 1 고넷로울러(6a) 상단에서 측정한다.

<47>
$$\text{방사응력(g/d)} = \frac{\text{방사장력(g)}}{\text{최종 연신사 섬도}}$$

<48> 열응력(g/d)

<49> 가네보 열응력 측정기를 사용하여 측정한다. 승온속도는 2.5°C/초로 설정한다. 시료는 루프(Loop) 형태로 매듭을 매어 준비한다.

<50>
$$\text{열응력(g/d)} = \frac{\text{열응력 측정치(g)}}{\text{측정 원사 섬도} \times 2}$$

<51> 수축응력 평균값

2> FTA-500을 사용하여 최대 수축응력 값과 최소 수축응력 값을 측정한 후 이들의 평균값을 구한다. 이때 연신비율은 100%, 챔버 체류시간은 9.6초로 설정한다.

3> 복굴절율(Δn)

4> 간접현미경(독일 칼 자이스 회사제품, 모델명 : JENAPOL -U INTERPHAKO)으로 측정 하였다. 복굴절율은 아래 공식으로 구한다.

$$55> \text{복굴절율}(\Delta n) = \frac{R+S}{1,000 \times D}$$

56> 여기서, R은 보상지연 값(Compensator retardation)이고, S는 석영플레이트의 지연값 (Retardation of quartz shim)이고, D는 파이버 직경(Fiber Diameter)이다. 또한 R과 S의 단위는 nm이고 D의 단위는 μm 이다.

57> 강도 / 신도

58> 인스트롱 회사의 인장시험기로 10회 측정(시료길이 : 250mm, 인장속도 : 300mm/분)하여 평균값을 구한다.

59> 밀도(ρ)

60> 해도형 복합섬유를 노말헵탄과 카본테트라클로라이드 혼합용매로 구성된 밀도계(일본 시바야마 회사제품, 모델명 : Model SS)에 투입하여 23°C에서 1일동안 방치 후, 해성분과 도성분이 통합된 벌크한 상태의 밀도를 측정한다.

61> 결정화도[Xc(%)]

62> 상기의 밀도(ρ)값을 바탕으로 이론적인 폴리에스테르의 완전 결정영역의 밀도값($\rho_c=1.457\text{g/cm}^3$)과 완전 비결정영역의 밀도값(1.336g/cm^3)을 이용하여 아래 공식으로 구한다.

<3>

$$\text{결정화도}[X_c(\%)] = \frac{\rho - \rho_a}{\rho_c - \rho_a} \times 100$$

<4>

결정배향도(Fc)

<5> X-선 회절분석기로 결정의 (010)면과 (100)면에 대해 방위각 주사(azimuthal scanning)를 행하여 결정배향의 특성을 나타내는 피크(peak)의 반가폭(FWHM, Full width at half-maximum intensity)을 측정하여 도성분의 결정배향도(Fc)를 계산하였다. 반가폭(FWHM)으로부터 결정배향도(Fc)를 계산한 식은 다음과 같다.

<6>

$$\text{밀도}(\rho) = \sin^{-1} \left(\cos \frac{2\theta}{2} \times \sin \frac{\text{FWHM}}{2} \right)$$

<7>

$$\text{결정배향도}(F_c) = \frac{90 - \text{밀도}(\rho)}{90}$$

<8>

비정배향도(Fa)

<9> 앞에서 기술한 결정화도(Xc), 결정배향도(Fc) 및 복굴절율(Δn)을 아래식에 대입하여 도성분의 비정배향도(Fa)를 구한다.

<10>

$$\text{비정배향도}(F_a) = \frac{\Delta n - X_c \times F_c \times \Delta n_c}{(1 - X_c) \times \Delta n_a}$$

<11>

상기 식에서 Δn_c 는 결정의 고유복굴절율(0.29)이고, Δn_a 는 비결정의 고유복굴절(0.20)이다.

<12>

이하, 실시에 및 비교실시예를 통하여 본 발명을 더욱 구체적으로 살펴본다. 그러나 본 발명이 하기 실시예에만 한정되는 것은 아니다.

<13>

실시 예1

'4> 고유점도가 0.79인 폴리에스테르 고상증합 칩(Chip)을 방사구금(1)을 통해 273°C의 방사온도로 토출시킨 다음, 토출된 용융폴리머를 길이가 300mm이고 온도가 300°C인 후드히터(2)와 길이가 60mm인 단열판으로 구성된 냉각지연 영역(I) 내로 통과시키면서 지연 냉각한다. 이때 냉각지연 영역 내 용융폴리머의 체류시간은 0.04초로 하였고, 방사속도는 600m/분으로 하였다. 계속해서, 상기 용융폴리머를 길이가 1,000mm인 냉각챔버(4) 내에서 고화시킴과 동시에 상기 단열판으로 부터 600mm 하방 위치에 설치된 오일링 장치(8)로 방사오일을 급유하여 미연신사를 제조한다. 계속해서 제1고дет로울러(6a)~제4고дет로울러(6d)들을 통과시키면서 5.65배로 연신 및 240°C로 열처리하고, 계속해서 제4고дет로울러(6d)와 제6고дет로울러(6f)들을 통과시키면서 11%의 이완율 및 170°C의 이완온도로 이완처리한 다음, 권취하여 1,000데니어의 폴리에스테르 연신사를 제조한다. 제조한 폴리에스테르 연신사의 각종 물성을 평가한 결과는 표 2와 같다.

<75> 실시예 2 ~ 실시예 7

<76> 제조조건을 표 1과 같이 변경한 것을 제외하고는 실시예 1과 동일한 공정 및 조건으로 폴리에스테르 연신사를 제조한다. 제조한 폴리에스테르 연신사의 물성을 평가한 결과는 표 2와 같다.

<77> <표 1> 제조조건

1 0044170

<8>

구 분	실지 예						
	1	2	3	4	5	6	7
칩 고유점도	0.79	0.83	0.85	0.85	0.85	0.85	0.90
방사온도(℃)	273	278	280	280	280	280	284
후드히터 온도(℃)	300	300	300	330	270	300	300
길이(mm)	300	300	300	200	400	300	300
단열판 길이(mm)	60	300	100	100	100	200	200
냉각지연 영역(I) 내풀리머 체류시간(분)	0.04	0.06	0.04	0.03	0.06	0.05	0.05
방사속도(㎟/분)	600	600	600	700	500	600	600
단열판과 오일링 장치 거리(mm)	600	600	600	800	550	550	
연신배율(배)	5.65	5.50	5.50	5.50	5.50	5.35	5.35
열처리온도(℃)	240	240	240	240	240	220	220
이완율(%)	11.0	6.0	10.0	9.0	8.5	10.0	10.0
이완온도(℃)	170	190	160	220	200	210	210

<79>

<표 2> 연신사 물성평가 결과

<80>

구 분	실지 예						
	1	2	3	4	5	6	7
170℃ >2분의 측정조건 하에서 0.01g/d의 초기하중 적용시 수축율(%)	1.0	0.9	1.3	1.4	1.1	1.0	1.3
170℃ >2분의 측정조건 하에서 0.10g/d의 초기하중 적용시 수축율(%)	-0.9	-1.2	-0.5	-0.3	-1.0	-0.8	-0.4
170℃에서의 수축응력 평균값(g/d)	0.10	0.03	0.05	0.05	0.06	0.08	0.07
170℃에서 초기하중 0.11g/d로 측정한 열응력 수치	0.051	0.018	0.034	0.040	0.041	0.048	0.046
복굴질율(Δn)	0.1943	0.1860	0.1890	0.1920	0.1870	0.1820	0.1850
결정화도(Xc)	50.3	49.6	52.3	53.4	50.1	51.2	51.9
비정배향도(fa)	0.50	0.44	0.50	0.54	0.47	0.48	0.49
결정배향도(fc)	0.924	0.915	0.910	0.908	0.918	0.913	0.910
170℃에서 초기하중 0.01g/d로 측정한 열응력 수치	0.018	0.004	0.008	0.010	0.011	0.013	0.010

【발명의 효과】

<81> 본 발명은 높은 방사속도에서도 용융폴리머의 고화점을 균일하게 관리 할 수 있어서, 생산성이 향상됨과 동시에 연신성도 양호하여 원사의 물성 및 품질이 향상된다. 따라서 본 발

1 044170

출력 일자: 2003/8/1

명의 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사는 시트벨트, 웨빙 등의 제조에 사용되는 산업용사
로 매우 유용하다.

【특허청구범위】**【청구항 1】**

방사구금(1)과 냉각챔버(4) 사이에 후드히터(2)와 단열판(3)이 상하로 배열된 냉각지연 영역(I)이 설치되어 있는 직접 방사 연신(Direct spin draw) 공정으로 고강력 저수축성 폴리 에스테르를 제조함에 있어서, 상기 단열판(3)의 하단 바닥면으로부터 하방 500~1,500mm 위치에 오일링 장치(8)을 설치하여 방사중인 원사에 방사오일을 부착하고, 이완영역(III)의 고렛로 올리 사이에 1~2개의 텐션가이드(9)를 설치하여 원사의 이완응력을 조절하는 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 2】

1항에 있어서, 오일링 장치(8)가 단열판의 하단 바닥면으로부터 하방 500~1,000mm 위치에 설치함을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 3】

1항에 있어서, 후드히터(2)의 온도가 270~330°C이고 길이가 200~400mm인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 4】

1항에 있어서, 단열판(3)의 길이가 60~300mm인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 5】

1항에 있어서, 냉각지연 영역(I) 내 원사 체류시간이 0.02~0.08초인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 6】

1항에 있어서, 방사장력이 0.10~0.25g/d 이하인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사의 제조방법.

【청구항 7】

170°C에서 초기하중 0.11g/d로 측정한 열응력 수치가 0.015~0.065g/d이고, 170°C에서 초기하중 0.01g/d로 측정한 열응력 수치가 0.003~0.020g/d이고, 170°C에서 측정한 수축응력 평균값이 0.02~0.10g/d인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 8】

7항에 있어서, 폴리에스테르 연신사의 복굴절율(Δn)이 0.1800~0.1950인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 9】

7항에 있어서, 폴리에스테르 연신사의 결정화도(Xc)가 49.5~55.0%인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 10】

7항에 있어서, 폴리에스테르 연신사의 비정배향도(fa)가 0.44~0.55인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 11】

7항에 있어서, 폴리에스테르 연신사의 결정배향도(fc)가 0.905~0.925인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 12】

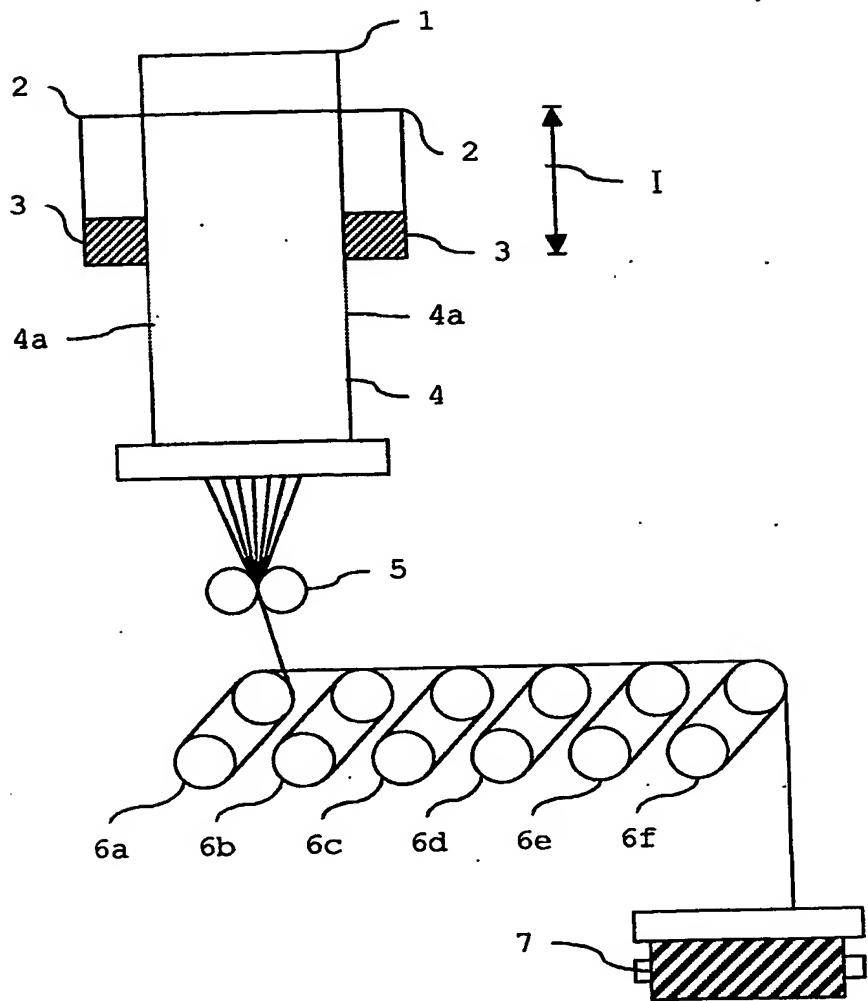
7항에 있어서, 170℃ 2분의 측정조건 하에서 0.01g/d의 초기하중 적용시 수축율이 0.10~1.60%인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【청구항 13】

7항에 있어서, 170℃ 2분의 측정조건 하에서 0.10g/d의 초기하중 적용시 수축율이 -0.1 내지 -1.5% 인 것을 특징으로 하는 고강력 저수축성 폴리에스테르 연신사.

【도면】

【도 1】



【도 2】

